1

COMPOSITION D'ENCOLLAGE POUR PRODUIT ISOLANT A BASE DE LAINE MINERALE ET PRODUITS RESULTANTS

La présente invention se rapporte à la fabrication de produits isolants notamment thermiques et/ou acoustiques, à base de laine minérale. Plus précisément, elle concerne une composition d'encollage améliorée à base d'une résine époxy permettant d'augmenter la résistance mécanique après vieillissement de tels produits, notamment en milieu humide.

5

10

15

20

25

30

Les produits isolants à base de laine minérale, notamment de verre ou de roche, se présentent généralement sous la forme de panneaux plus ou moins rigides, de coquilles, de feutres enroulés ou encore de voiles. Ils sont destinés notamment à l'isolation thermique et/ou phonique de bâtiments.

La fabrication de ces produits comprend une première étape de fabrication de la laine elle-même, notamment par la technique connue de l'étirage centrifuge dans laquelle la matière minérale fondue est transformée en filaments, et une étape de mise en forme dans laquelle les filaments sont étirés et entraînés vers un organe récepteur par un courant gazeux ayant une vitesse et une température élevées, pour y former une nappe. Pour assurer la cohésion de la nappe, on projette sur la laine lors de son trajet vers l'organe récepteur, une composition d'encollage qui contient une résine thermodurcissable. La nappe ainsi conditionnée est ensuite soumise à un traitement thermique en étuve pour durcir la résine et obtenir un produit présentant les propriétés désirées telles que stabilité dimensionnelle, résistance à la traction, à l'arrachement et au poinçonnement, reprise d'épaisseur après compression et couleur homogène.

Dans le produit isolant, le liant a pour fonction de lier les fibres entre elles : il doit adhérer correctement au verre et se répartir de manière homogène sur les fibres pour ensuite se retrouver préférentiellement aux points de jonction entre les fibres et permettre d'obtenir une nappe fibreuse élastique.

La composition d'encollage est donc de préférence pulvérisée lorsque les fibres sont encore unitaires, c'est à dire avant la constitution de la nappe. En conséquence, l'encollage est pulvérisé dans la hotte de réception des fibres, en

2

dessous des brûleurs générant le courant gazeux d'étirage. Il en résulte une interdiction d'utiliser des solvants organiques inflammables et/ou polluants pour la formulation de l'encollage, le risque d'incendie et/ou de pollution dans la hotte de réception étant trop important.

5

10

15

20

25

30

De plus, la résine servant de liant si elle ne doit pas polymériser trop rapidement avant la mise en forme de la nappe, doit aussi avoir un temps de polymérisation pas trop long. En contrôlant ce temps, on évite ainsi les risques de pré-gélification et on permet que la durée de polymérisation reste compatible avec des vitesses de production élevées, notamment en faisant en sorte que le liant soit complètement durci après le traitement dans l'étuve à haute température (de l'ordre de 260°C).

Les encollages les plus usités contiennent une résine thermodurcissable de type résol, obtenue par condensation de phénol et de formaldéhyde, ou équivalents, en présence d'un accélérateur basique, de l'eau en tant qu'agent de dilution, de l'urée qui sert à diminuer le taux de formaldéhyde libre et agit aussi comme liant, et divers additifs tels que de l'ammoniaque, de l'huile, des agents de couplage avec le verre, des colorants et éventuellement des charges.

Si ce type d'encollage permet d'obtenir un niveau de performances mécaniques élevées, sa mise en œuvre notamment lors du traitement en étuve génère des émissions gazeuses indésirables par exemple du formaldéhyde, de l'ammoniac et d'autres composés organiques volatils.

€ 1 3

Pour pallier cet inconvénient, il a été proposé des encollages à base de résine époxy du type éther glycidique et d'un durcisseur aminé non volatil (voir EP-A-0 369 848 et FR02/08873). Cette solution permet de réduire très sensiblement les émissions tant au niveau de la fabrication du produit isolant car la polymérisation totale peut être réalisée à une température plus faible (de l'ordre de 220°C) que de son utilisation à des températures élevées, supérieures à 150°C et jusqu'à 700°C.

S'il est important que les propriétés mécaniques du produit isolant soient satisfaisantes après la fabrication et jusqu'à son utilisation pour assurer de bonnes conditions de mise en place sur le chantier, il est également souhaitable que celles-ci soient préservées pendant un certain temps une fois le produit en place, pour lui garantir une durée de vie suffisante.

3

Pour la plupart, les produits d'isolation ont au cours de leur vieillissement à subir des cycles thermiques d'amplitude plus ou moins grande et des conditions de condensation variables qui les conduit à être exposés à l'humidité ce qui entraîne une perte de leurs propriétés mécaniques. Ces pertes peuvent être importantes lorsque la laine minérale est particulièrement sensible à l'eau, par exemple lorsqu'il s'agit d'une laine susceptible de se dissoudre en milieu physiologique.

5

10

15

20

25

30

L'invention a pour but de remédier à ces inconvénients et d'améliorer la résistance mécanique après vieillissement, notamment en milieu humide, de produits d'isolation à base de laine minérale pourvue d'un liant époxy, c'est à dire de permettre de réduire les pertes de propriétés mécaniques de ces produits après vieillissement, notamment en milieu humide.

Ce but est atteint selon l'invention grâce à une composition d'encollage à base d'une résine époxy du type éther glycidique et d'un durcisseur aminé, cette composition étant caractérisée en ce qu'elle comprend en outre un accélérateur choisi parmi les imidazoles, les imidazolines et leurs mélanges.

Le terme « accélérateur » a ici la signification usuelle dans le domaine de la chimie et désigne un composé permettant d'augmenter la vitesse de réaction entre la résine époxy et le durcisseur aminé.

L'encollage permet de réduire de façon remarquable les pertes de propriétés après vieillissement, en particulier humide, par rapport à un produit semblable ne contenant pas l'accélérateur, sans modification significative de ces propriétés juste après la fabrication.

...

Un autre objet de l'invention concerne un procédé de fabrication d'un produit isolant mettant en œuvre la composition d'encollage précitée.

L'invention a encore pour objet les produits isolants revêtus de ladite composition d'encollage.

La résine époxy conforme à l'invention est obtenue par réaction d'épichlorhydrine et d'un alcool. De préférence, l'alcool est un polyol comprenant au moins 2 fonctions hydroxyles et au plus 100 fonctions hydroxyles par molécule, de préférence au plus 50, et mieux encore au plus 10. De manière particulièrement préférée, l'alcool est un diol.

5

10

15

20

25

30

De manière avantageuse, la résine présente une valeur EEW (Epoxy Equivalent Weight) correspondant à la masse de résine, en grammes, contenant 1 équivalent-gramme de fonction époxyde qui est comprise entre 150 et 2000, de préférence entre 160 et 700 et mieux encore au plus égale à 300. Une telle résine présente l'avantage de générer une faible quantité d'émissions indésirables au cours du fibrage et du traitement ultérieur dans l'étuve et reste par ailleurs compatible avec les procédés connus de pulvérisation de l'encollage sur les fibres en vue de former des produits isolants.

De manière avantageuse encore, la résine présente une fonctionnalité (nombre d'époxydes par molécule) au moins égale à 2 et de préférence inférieure à 10.

La résine époxy conforme à l'invention est dispersable dans de l'eau ou susceptible d'être mise en émulsion en présence d'un agent émulsifiant ou d'un agent dispersant. Il est en effet indispensable que la résine ait l'une au moins de ces propriétés afin que la composition d'encollage puisse être pulvérisée dans de bonnes conditions. A cet égard, l'aptitude à la pulvérisation est conditionnée par la diluabilité à l'eau de la résine que l'on définit de la manière suivante : la diluabilité à l'eau d'une émulsion ou d'une dispersion de résine époxy est le volume d'eau déionisée que l'on peut, à une température donnée, ajouter à l'unité de volume de cette composition avant de « casser » l'émulsion ou la dispersion, c'est-à-dire de déstabiliser ladite émulsion ou dispersion ou d'avoir une séparation des phases. La diluabilité à l'eau d'une résine apte à être utilisée dans une composition d'encollage pulvérisable est avantageusement 'au moins égale à 500 % à 20°C, de préférence 1000 %.

De préférence, la résine époxy est choisie parmi les résines résultant de la réaction entre l'épichlorhydrine et le bisphénol A, le bisphénol F, les polyéthylèneglycols, le glycérol, le pentaérythritol et les résines novolaques et les mélanges de ces résines. Les résines formées par réaction entre l'épichlorhydrine et le bisphénol A sont particulièrement préférées.

A titre d'exemple de telles résines, on peut citer :

- les résines en émulsion dans l'eau commercialisées par la société RESOLUTION sous la dénomination Epi-Rez® 5003-w-55 (EEW = 195-215),

5

Epi-Rez[®] 3510-w-60 (EEW = 185-215), Epi-Rez[®] 3515-w-60 (EEW = 225-275), et Epi-Rez[®] 3522-w-60 (EEW = 615-715).

- les résines émulsionnables dans l'eau commercialisées par la société RESOLUTION sous la dénomination Epikote[®] 828 (EEW = 184-190), et Epikote[®] 255 (EEW = 193-205) ou par la société DOW CHEMICAL sous la dénomination DER 330 (EEW = 176-185) ou DER 331 (EEW = 182-192).

5

10

15

11.20

25

30

D'autres composés époxy du type éther glycidique peuvent être ajoutés à la composition d'encollage. A titre d'exemple, on peut citer les composés aliphatiques époxydés et les alcools gras époxydés utiles notamment pour adapter la viscosité de l'encollage, et les résines époxy du type éther glycidique halogénées, notamment dérivées d'éthers glycidiques de dibromophényle, tels que le dibromophényl glycidyl éther, le 2-méthyl-4,6-dibromophényl glycidyl éther, le 4-méthyl-2,6-dibromophényl glycidyl éther et le 4-cumyl-2,6-dibromophényl glycidyl éther qui permettent notamment de donner au produit une meilleure résistance aux températures élevées. La teneur en ces composés représente généralement moins de 30 % du poids de la résine époxy, de préférence moins de 10 %.

Le durcisseur aminé conforme à l'invention est généralement choisi parmi les polyamines aliphatiques telles que la diéthylènetriamine (DETA), la triéthylènetétramine (TETA), la tétraéthylènepentamine (TEPA) et les polyglycoldiamines, les polyamines cycloaliphatiques telles que le 1,3-bis(aminométhyl)cyclohexane, le 4,4-diaminocyclohexylméthane, la méthylènediamine et le 2,4-diaminocyclohexanol, les polyamines aromatiques telles que la m-phénylènediamine, la m-xylylènediamine, la diéthyltoluènediamine, la diamino-diphénylsulfone et la dicyandiamine.

La quantité de durcisseur aminé à introduire dans la composition d'encollage dépend du nombre de sites réactifs aminés portés par la molécule. De préférence, le durcisseur a un poids équivalent amine/H défini par le rapport du poids moléculaire de l'amine au nombre d'atomes d'hydrogène actifs qui est compris entre 20 et 300. De préférence, la quantité de durcisseur est introduit en quantité stœchiométrique par rapport à la résine afin d'éviter un excès de durcisseur pouvant conduire à l'émission de produits volatils au niveau du tapis de réception des fibres et/ou de l'étuve.

5

10

15

20

25

De préférence encore, le durcisseur est non volatil c'est à dire que dans les conditions de la pulvérisation, il n'est pas susceptible de produire une auto-inflammation. Le point éclair du durcisseur est avantageusement supérieur à 150°C, et mieux encore supérieur à 180°C.

La composition d'encollage comprend en outre un accélérateur choisi parmi les imidazoles, les imidazolines et leurs mélanges. Le choix de l'accélérateur au sein d'une famille limitée de composés permet d'atteindre les performances en terme de résistance au vieillissement, notamment en milieu humide.

A titre d'exemples d'imidazoles, on peut citer l'imidazole, le 1-méthylimidazole, le 2-méthylimidazole, le 2-phénylimidazole, le 2-éthyl-4-méthylimidazole et le 4,4'-méthylènebis(2-éthyl-5-méthylimidazole).

A titre d'exemple d'imidazoline, on peut citer la 2-éthyl-N-phénylimidazoline.

De préférence, on utilise le 2-méthylimidazole.

De manière générale, l'accélérateur est introduit dans la composition d'encollage à raison de 0,1 à 5 parties en poids de matière sèche pour 100 parties en poids de matière sèche de résine époxy et de durcisseur, de préférence 0,5 à 3 parties, et mieux encore 0,5 à 2 parties.

La composition d'encollage peut comprendre en outre les additifs suivants, pour 100 parties en poids de matière sèche de résine et de durcisseur:

- 0 à 2 parties d'un agent de couplage, tel qu'un silane, de préférence de l'ordre de 0,5 partie,
 - 0 à 20 parties d'une huile, de préférence 6 à 15 parties.

Le rôle bien connu des additifs précités est brièvement rappelé ici :

- l'eau a un rôle de lubrifiant, permet d'ajuster la viscosité aux conditions de pulvérisation, de refroidir les fibres et de limiter les phénomènes de pré-gélification,
- l'agent de couplage assure la liaison entre la fibre minérale et le liant polymérisé. Il permet de renforcer les propriétés mécaniques et contribue à l'amélioration de la résistance au vieillissement. Le silane est généralement un aminosilane, de préférence le γ-aminopropyltriéthoxysilane,

7

- l'huile assure la lubrification des fibres, permet de réduire les poussières susceptibles d'être générées lors de la manipulation des produits finis (nappes isolantes par exemple) et améliore la sensation au toucher. Elle est généralement inerte vis à vis des autres constituants et apte à être émulsionnée dans l'eau. Le plus souvent, il s'agit d'une huile constituée d'hydrocarbures extraits du pétrole.

L'invention a également pour objet un procédé de fabrication d'un produit isolant thermique et/ou acoustique, à base de laine minérale pourvue d'un liant épox, présentant une meilleure résistance mécanique après vieillissement, notamment en milieu humide, procédé selon lequel

- a) on forme des fibres minérales à partir d'une composition de matière minérale fondue,
- b) on pulvérise sur les fibres obtenues sous a) une composition d'encollage comprenant une résine époxy du type éther glycidique, un durcisseur aminé et un accélérateur choisi parmi les imidazoles, les imidazolines et leurs mélanges,
 - c) on collecte les fibres sous la forme d'une nappe, et

10

15

20

25

30

d) on soumet la nappe à un traitement thermique à une température inférieure à environ 260°C, de préférence de l'ordre de 220 à 240°C.

De manière'générale, il est nécessaire que la composition d'encollage ait une durée de vie (« pot life » en anglais) compatible avec les conditions de la pulvérisation et qu'elle ne durcisse pas avant la mise en forme de la nappe. Cela signifie, en d'autres termes, que la pré-gélification de l'encollage doit être aussi faible que possible.

Etant donnée que la vitesse de réaction entre les fonctions amines du durcisseur et les fonctions époxydes augmente très rapidement en présence de l'accélérateur, la préparation de l'encollage par mélange, même extemporané, de la résine époxy, du durcisseur aminé et de l'accélérateur, le cas échéants des additifs, préalablement à la pulvérisation est à éviter pour prévenir tout risque de colmatage au niveau de la couronne de pulvérisation.

On préfère effectuer la pulvérisation de l'encollage sur les fibres selon les deux variantes de réalisation suivantes.

8

Dans une première forme de réalisation, on mélange l'accélérateur avec les autres constituants de l'encollage, de préférence en amont de la couronne de pulvérisation et le plus tardivement possible, et on applique l'encollage de la manière usuelle sur la laine minérale. Cette forme de réalisation est avantageuse lorsque la vitesse de réaction de la résine époxy et du durcisseur aminé est suffisamment faible et n'entraîne pas une gélification précoce pouvant conduire au colmatage total ou partiel des moyens de pulvérisation.

5

10

15

20

25

30

Selon une première variante, l'accélérateur est introduit dans le mélange des autres constituants de l'encollage, lesquels constituants pouvant être amenés séparément ou avoir été préalablement mélangés (pré-mélange). On préfère introduire l'accélérateur dans un pré-mélange contenant l'ensemble des autres constituants de l'encollage.

Selon une deuxième variante, on réalise un premier mélange de l'accélérateur et du durcisseur aminé et un deuxième mélange de la résine époxy et des autres constituants de l'encollage, puis on introduit lesdits premier et deuxième mélanges avant la couronne de pulvérisation.

Dans une deuxième forme de réalisation préférée, valable même lorsque la réactivité de l'encollage est faible, on applique l'accélérateur de manière séparée de la pulvérisation des autres constituants de l'encollage sur les fibres. Par exemple, on peut pulvériser l'accélérateur en phase aqueuse au voisinage de la couronne de pulvérisation des autres constituants de l'encollage, notamment en superposant deux couronnes de pulvérisation sur le trajet de la laine minérale en direction de l'organe de réception, une couronne (de préférence la première dans le sens de progression de la laine) pulvérisant l'accélérateur et la deuxième pulvérisant les autres constituants de l'encollage.

Les produits isolants obtenus conformément à l'une ou l'autre forme de réalisation, lesquels constituent également un objet de l'invention, contiennent 0,5 à 15 %, de préférence 1 à 12 % en poids de liant polymérisé par rapport au poids total des fibres minérales. Sous sa forme réticulée, le liant est solide, infusible et insoluble dans l'eau.

Les produits obtenus sont de couleur blanche si aucun colorant n'a été ajouté.

Les produits isolants obtenus peuvent avoir l'aspect d'une nappe ou d'un voile. Ils peuvent se présenter sous la forme d'un panneau de rigidité va riable, d'une coquille, ou d'un enroulement (feutre ou voile). Le cas échéant, au moins une de leurs faces est revêtue d'une couche ou d'un film assurant la protection de la laine minérale, par exemple un voile de fibres minérales, de préférence en verre, ou une feuille de papier kraft. De manière particulièrement préférée, le voile de fibres a un grammage compris entre 10 et 300 g/m² et il comprend au moins 1 % en poids, de préférence au moins 2 % et avantageusement au moins 4 % de liant polymérisé obtenu à partir de l'encollage selon l'invention.

Les produits obtenus dans le cadre de la présente invention sont notamment destinés à former des isolants thermiques et/ou acoustiques, en particulier pour le bâtiment et les applications imposant une résistance importante aux températures élevées (coquilles industrielles et fours ménagers. Ils peuvent également servir de substrats pour la culture hors sol.

Les exemples suivants, non limitatifs, permettent d'illustrer l'invention.

EXEMPLE

5

10

15

20

25

30

On fabrique de la laine de verre par la technique de la centrifugation interne dans laquelle la composition de verre fondu est transformée en fibres au moyen d'un outil dénommé assiette de centrifugation, comprenant un panier formant chambre de réception de la composition fondue et une bande périphérique percée d'une multitude d'orifices: l'assiette est mue en rotation autour de son axe de symétrie disposé verticalement, la composition est éjectée à travers les orifices sous l'effet de la force centrifuge et la matière s'échappant des orifices est étirée en fibres avec l'assistance d'un courant de gaz d'étirage.

De façon classique, une couronne de pulvérisation d'encollage est disposée au-dessous de l'assiette de fibrage de façon à répartir régulièrement la composition d'encollage sur la laine de verre venant d'être formée.

La laine minérale ainsi encollée est collectée sur un convoyeur à bande équipé de caissons d'aspiration internes qui retiennent la laine minérale sous forme d'un feutre ou d'une nappe à la surface du convoyeur. Le convoyeur

٦,

15

20

25

30

circule ensuite dans une étuve maintenue à 220°C où la résine de l'encollage est polymérisée pour former un liant.

La composition de l'encollage est la suivante (en parties en poids de matière sèche) :

5	 résine époxy du type éther glycidique : 	.85 parties
	Epi-Rez [®] 3510-w-60 ; RESOLUTION	
	- durcisseur : tétraéthylènepentamine (TEPA)	15 parties
	- accélérateur : 2-méthylimidazole	1 partie
	 agent de couplage : Silquest[®] A1100 ; CROMPTON 	0,5 partie
10	- huile: Mulrex [®] 88; MOBIL	9,5 parties

La composition d'encollage est pulvérisée dans les conditions suivantes : on réalise un premier mélange comprenant la résine, l'agent de couplage et l'huile et un deuxième mélange comprenant le durcisseur et l'accélérateur. Ces deux mélanges sont amenés séparément vers la couronne de pulvérisation et sont réunis juste avant leur introduction dans ladite couronne. Le débit de pulvérisation est adapté pour déposer de l'ordre de 5 % en poids de matière sèche par rapport au poids de la laine de verre.

Deux essais de référence sont réalisés avec un encollage ne contenant pas d'accélérateur, le premier étant traité dans une étuve à 220°C (Référence 1) et le deuxième à une température de 260°C (Référence 2).

Un autre essai de référence est encore réalisé avec un encollage contenant le 2,4,6-tri(diméthylaminométhyl)phénol en tant qu'accélérateur (Référence 3).

Sur le produit obtenu, on mesure la Résistance en Traction après la fabrication (RTfab), et après un vieillissement accéléré dans un autoclave à une température de 105°C sous 100 % d'humidité relative pendant 15 minutes (RT15) ou 45 minutes (RT45).

La résistance en traction RT est mesurée selon la norme ASTM C 686-71T sur un échantillon découpé par estampage dans le produit isolant. L'échantillon a la forme d'un tore de 122 mm de longueur, 46 mm de largeur, un rayon de courbure de la découpe du bord extérieur égal à 38 mm et un rayon de courbure de la découpe du bord intérieur égal à 12,5 mm.

5

10

15

20

L'échantillon est disposé entre deux mandrins cylindriques d'une machine d'essais dont l'un est mobile et se déplace à vitesse constante. On mesure la force de rupture F (en gramme-force) de l'échantillon et on calcule la résistance en traction RT définie par le rapport de la force de rupture F à la masse de l'échantillon.

Les résultats figurent dans le tableau 1, qui indique pour chaque essai le pourcentage de perte de la résistance en traction par rapport à l'état initial après fabrication, et le pourcentage d'amélioration par rapport à la référence sans accélérateur (valeur entre parenthèses).

Sur le produit obtenu, on mesure la reprise en épaisseur qui permet d'évaluer la bonne tenue dimensionnelle. On procède comme suit : le produit est comprimé avec un taux de compression (défini comme étant le rapport de l'épaisseur nominale à l'épaisseur sous compression) égal à 6/1 pendant 1, 12 et 30 jours. La reprise en épaisseur correspond au rapport de l'épaisseur après compression à l'épaisseur nominale (exprimée en %). Les résultats sont donnés dans le Tableau 1.

Tableau 1

	RTfab	RT15 (gForce/g)	Perte (%)	RT45 (gForce/g)	Perte (%)	Reprise	en épai (%)	sseur
						1]	12 j	30 j
Exemple	302	204	32,5	167	44,7	140	138	137
	(-4,4 %)	(+25,9 %)	- 1	(+51,8 %)				
Ref. 1	316	162	48,7	110	65,2	137	136	136
Ref. 2	300	159	47,0	120	60,0	140	137	136
Ref. 3	301]	147	51,1	110]	63,5	141	139	138
Ref. 4	327	253	22,2	208	36,0	143	137	137

Les résultats du Tableau 1 montrent que le produit selon l'invention (Exemple) a une résistance en traction arméliorée par rapport au produit équivalent sans accélérateur (Référence 1) ; le pourcentage de perte après vieillissement est moins important que ce soit après 15 ou 45 minutes de traitement en autoclave.

12

Par rapport au produit sans accélérateur, l'amélioration de la résistance en traction sur les produits fortement vieillis est égale à 51,8 % ce qui représente un gain très substantiel.

On note que la présence du catalyseur ne dégrade pas les propriétés des produits selon l'invention, que ce soit au niveau de la résistance en traction après la fabrication (RTfab) ou de la reprise en épaisseur.

On n'obtient pas d'amélioration de la résistance en traction avec l'accélérateur conventionnel de la Référence 3. L'augmentation de la température de polymérisation (Référence 2) ne permet pas non plus d'obtenir une meilleure résistance en traction après vieillissement. A titre de comparaison, on a indiqué sur le Tableau 1 les valeurs de résistance en traction et de reprise en épaisseur d'un produit standard traité avec un encollage incorporant une résine formo-phénolique classique dans une étuve à 260°C (Référence 4).

15 L'encollage a la composition suivante (en parties en poids) :

- résine phénol-formaldéhyde 55 parties
- urée 45 parties
- agent de couplage (Silquest® A 1100) 0,5 partie
- huile (Mulrex® 88) 9 parties
- sulfate d'ammonium 4 3 parties
- ammoniaque (solution à 20 %) 6 parties

La résine phénolique est du type de celles décrites dans EP-A-0 148 050.

Le produit selon l'invention n'a pas le niveau de performances de celui qui contient une résine phénolique; néanrnoins, il constitue un bon compromis car il concilie une bonne résistance au vieillissement notamment en milieu humide, un niveau très bas d'émissions de gaz indésirables (ce qui n'est pas le cas des résines phénoliques qui libèrent du formol) et un coût en énergie plus faible grâce à l'usage d'étuves fonctionnant à plus basse température.

5

10

20

25

13

REVENDICATIONS

1. Composition d'encollage pour produits isolants à base de laine minérale, notamment de verre ou de roche, comprenant une résine époxy du type éther glycidique et un durcisseur aminé, caractérisée en ce qu'elle comprend en outre un accélérateur choisi parmi les imidazoles, les imidazolines et leurs mélanges.

5

10

15

20

25

. ..

- 2. Composition selon la revendication 2, caractérisée en ce que l'accélérateur est l'imidazole, le 1-méthylimidazole, le 2-méthylimidazole, le 2-méthylimidazole, le 2-éthyl-4-méthylimidazole, le 4,4'-méthylènebis(2-éthyl-5-méthylimidazole) et la 2-éthyl-N-phénylimidazoline.
- 3. Composition selon la revendication 1 ou 2, caractérisée en ce que la résine époxy est obtenue par réaction d'épichlorhydrine et d'un alcool, de préférence un polyol.
- 4. Composition selon l'une des revendications 1 à 3, caractérisée en ce que la résine présente une valeur EEW (Epoxy Equivalent Weight) comprise entre 150 et 2000, de préférence entre 160 et 700 et mieux encore au plus égale à 300.
- 5. Composition selon l'une des revendications 1 à 4, caractérisée en ce que la résine époxy présente une diluabilité à l'eau, à 20°C, au moins égale à 500 %, de préférence 1000 %.
- 6. Composition selon l'une des revendications 1 à 5, caractérisée en ce que le durcisseur est choisi parmi les polyamides aliphatiques telles que la diéthylènetriamine (DETA), la triéthylènetétramine (TETA), la tétraéthylènepentamine (TEPA) et les polyglycoldiamines, les polyamines cycloaliphatiques telles que le 1,3-bis(aminométhyl)cyclohexane, le 4,4diaminocyclohexylméthane, la méthylènediamine et le 2,4diaminocyclohexanol. polyamines aromatiques telles que la les mphénylènediamine, la m-xylylènediamine, la diéthyltoluènediamine, la diaminodiphénylsulfone et la dicyandiamine.
- 7. Composition selon l'une des revendications 1 à 6, caractérisée en ce qu'elle comprend l'accélérateur à raison de 0,1 à 5 parties en poids de matière sèche pour 100 parties en poids de matière sèche de résine époxy et de durcisseur.

- 8. Composition selon l'une des revendications 1 à 7, caractérisée en ce que le durcisseur a un poids équivalent amine/H compris entre 20 et 300. durcisseur
- 9. Composition selon l'une des revendications 1 à 8, caractérisée en ce qu'elle comprend en outre les additifs suivants, pour 100 parties en poids de matière sèche de résine et dedurcisseur :
- 0 à 2 parties d'un agent de couplage, tel qu'un silane, de préférence de l'ordre de 0,5 partie,
 - 0 à 20 parties d'une huile, de préférence 6 à 15 parties.
- **10.** Procédé de fabrication d'un produit isolant thermique et/ou acoustique, à base de laine minérale, selon lequel
 - a) on forme des fibres minérales à partir d'une composition de matière minérale fondue,
- b) on pulvérise sur les fibres obtenues sous a) une composition d'encollage selon l'une des revendications 1 à 10,
 - c) on collecte les fibres sous la forme d'une nappe, et

WO 2005/044750

5

10

15

20

25

30

- d) on soumet la nappe à un traitement thermique à une température inférieure à environ 260°C, de préférence de l'ordre de 220 à 240°C.
- 11. Procédé selon la revendication 10, caractérisé en ce qu'on mélange de l'accélérateur avec les autres constituants de l'encollage avant la pulvérisation sur les fibres.
- 12. Procédé selon la revendication 10, caractérisé en ce qu'on applique l'accélérateur de manière séparée de la pulvérisation des autres constituants de l'encollage sur les fibres.
- 13. Produit isolaint thermique et/ou acoustique, à base de laine minérale, notamment de verre ou de roche, pourvue d'une composition d'encollage selon l'une des revendications 1 à 9.
- 14. Produit selon la revendication 13, caractérisé en ce que la le poids total de liant polymérisé représente 0.5 à 15 % du poids total des fibres minérales, de préférence 1 à 12 %.
- 15. Produit selon la revendication 13 ou 14, caractérisé en ce qu'il comprend en outre un voile de fibres minérales, notamment de fibres de verre, ayant un grammage compris entre 10 et 300 g/m² disposé sur au moins une

15

des faces extérieures dudit produit et en ce que ledit voile comprend au moins 1 % en poids de liant polymérisé obtenu à partir de l'encollage selon l'une des revendications 1 à 9..

- 16. Utilisation de la composition d'encollage selon l'une des revendications 1 à 9 pour l'amélioration de la résistance mécanique après vieillissement, notamment en milieu humide, de produits isolants à base de laine minérale.
- 17. Utilisation selon la revendication 15, caractérisée en ce que la laine est de la laine de verre ou de roche.

5

INTERNATIONAL SEARCH REPORT



A. CLASSIF	CO3C25/36	1				
210 /	200229, 00					
Accoming to	International Patent Classification (IPC) or to both national classificat	เอก and IPC				
B. FIELDS						
Minimum do	cumentation searched (classification system followed by classification CO3C EO4B	n symbols)				
1107	CO3C					
Documentati	on searched other than minimum documentation to the extent that su	ch documents are includer: in the fields se	arched			
Electronic da	ala base consulted during the international search (name of data base	e and, where practical, search terms used)				
EPO-Inf	ternal					
	ENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		Delevent to dom No			
Category °	Citation of document, with indication, where appropriate, of the rele	vant passages	Relevant to daim No			
X	US 3 679 645 A (HORT EUGENE V)		1-17			
	25 July 1972 (1972-07-25)					
	abstract column 3. line 2 - line 33					
<u> </u>	column 4, line 16 - line 45	- 10				
	column 4, line 72 - column 5, lin example IV	e 19				
\ <u>\</u>			1			
X	US 3 901 833 A (FLYNN ROBERT) 26 August 1975 (1975-08-26)		1			
	abstract	- 60				
	column 4, line 60 - column 6, lin	e 68				
A	EP 0 369 848 A (ISOVER SAINT-GOBA	IN)	1–17			
	23 May 1990 (1990-05-23) abstract					
	page 4, line 1 - line 20					
	essai 3'					
Furt	her documents are listed in the continuation of box C	X Patent family members are listed	in annex			
° Special ca	ategones of cited documents:	*T* later document published after the integer				
consid	*A* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance or promity date and not in conflict with the application but cated to understand the principle or theory underlying the invention					
filing (date	"X" document of particular relevance, the cannot be considered novel or canno	t be considered to			
which	ent which may throw doubts on priority claim(s) or is cited to establish the publication date of another n or other special reason (as specified)	"Y" document of particular relevance, the cannot be considered to involve an in	claimed invention			
O docum	ment referring to an oral disclosure, use, exhibition or means	document is combined with one or ments, such combination being obvious	ore other such docu-			
P docum	ent published prior to the international filing date but han the priority date claimed	in the art *&* document member of the same patent				
Date of the	actual completion of the international search	Date of mailing of the international sea	arch report			
2	4 March 2005	25/04/2005				
Name and	mailing address of the ISA	Authorized officer				
	European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl.	Picand S				
	Tel (+31-70) 340-2040, Tx 31 651 epo nl. Fax (+31-70) 340-3016 Picard, S					

Patent document cited in search report		Publication date		Patent family member(s)	Publication date
US 3679645	A	25-07-1972	BE DE FR GB JP	764101 A1 2111293 A1 2084537 A5 1295197 A 53008754 B	02-08-1971 23-09-1971 17-12-1971 01-11-1972 31-03-1978
US 3901833	Α	26-08-1975	US US	4076869 A 3679465 A	28-02-1978 25-07-1972
EP 0369848	A	23-05-1990	FR AT AU BR CDE DE DE FI JP KNO NZ PT RS ZA	2638448 A1 247241 A1 84289 T 626594 B2 4382689 A 8905484 A 2001599 A1 68904294 D1 68904294 T2 529689 A 0369848 A1 2037984 T3 95155 B 2167844 A 2925597 B2 139636 B1 894221 A 231159 A 92104 A 5178657 A 8907960 A	04-05-1990 30-11-1994 15-01-1993 06-08-1992 03-05-1990 29-05-1990 27-04-1990 18-02-1993 09-06-1993 28-04-1990 23-05-1990 01-07-1993 15-09-1995 28-06-1990 28-07-1999 01-06-1998 30-04-1990 26-04-1991 30-04-1990 02-12-1992 10-09-1991 12-01-1993 25-07-1990

RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

BEST AVAILABLE COPY

A. CLASSE CIB 7	MENT DE L'OBJET DE LA DEMANDE C03C25/36		
Selon la clas	ssification internationale des brevets (CIB) ou à la fois selon la classifica	ation nationale et la CIB	
	NES SUR LESQUELS LA RECHERCHE A PORTÉ		
Documentati CIB 7	tion minimale consultée (système de classification suivi des symboles d ${\tt C03C-E04B}$	e classement)	
Documentat	tion consultée autre que la documentation minimale dans la mesure où	ces documents relevent des domaines si	ur lesquels a porté la recherche
Base de dor EPO-In	nnees électronique consultée au cours de la recherche internationale (n ternal	nom de la base de données, el si réalisab	le, termes de recherche utilisés)
C. DOCUM	ENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS		
Catégorie °		des passages pertinents	no des revendications visées
X	US 3 679 645 A (HORT EUGENE V) 25 juillet 1972 (1972-07-25)		1-17
	abrégé colonne 3, ligne 2 - ligne 33 colonne 4, ligne 16 - ligne 45 colonne 4, ligne 72 - colonne 5, l exemple IV	igne 19	
X	US 3 901 833 A (FLYNN ROBERT) 26 août 1975 (1975-08-26) abrégé colonne 4, ligne 60 - colonne 6, l	igne 68	1
Α	EP 0 369 848 A (ISOVER SAINT-GOBAI 23 mai 1990 (1990-05-23) abrégé page 4, ligne 1 - ligne 20 essai 3'	IN)	1–17
Voir	la suite du cadre C pour la fin de la liste des documents	Les documents de familles de bre	evets sont indiques en unnexe
"A" docume	es spéciales de documents cités ent définissant l'état général de la technique, non déré comme particulièrement pertinent	1° document ultérieur publié après la date date de priorité et n'appartenenant pa technique pertinent, mais cite pour co ou la théorie constituant la base de l'	as à l'efat de la omprendre le principe
"E" docume	ant antámous, man nubliá à la data da dánát international	ou la théorie constituant la base de l' d'ocument particulièrement pertinent, l' être considerée comme pouvelle ou de	inven tion revendiquee ne peut
L docume pnorite autre d	ent pouvant jeter un doute sur une revendication de é ou cite pour déterminer la date de publication d'une citation ou pour une raison spéciale (telle qu'indiquée)	étre considerée comme nouvelle ou o inventive par rapport au document co document particulierement pertinent, l' ne peut être considérée comme impli	onsideré isolément 'inven tion revendiquée iquant une activité inventive
une ex	nent se référant à une divulgation orale, à un usage, à xposition ou tous autres moyens ent publié avant la date de dépôt international, mais	lorsque le document est associé à un documents de même nature, cette co pour une personne du métier	n ou plusieurs autres ombinaison étant evidente
	reurement à la date de priorité revendiquee *8 ielle la recherche internationale a ete effectivement achevée	document qui fait partie de la même fa Date d'expedition du present rapport de la même fa	
	24 mars 2005	25/04/2005	
Nom et adre	esse postale de l'administration chargee de la recherche internationale Office Européen des Brevets, P B 5818 Patentlaan 2	Fonctionnaire autorisé	
	NL - 2280 HV Rijswijk Tel (+31-70) 340-2040, Tx 31 651 epo nl, 524 (-21 70) 340-315	Picard, S	

RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Demande Internationale No T/FR2004/050530

Document brevet cité au rapport de recherche		Date de publication		Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
US 3679645	Α	25-07-1972	BE DE	764101 A1 2111293 A1	02-08-1971 23-09-1971
			FR	2084537 A5	17-12-1971
			GB	1295197 A	01-11-1972
			JP	53008754 B	31-03-1978
US 3901833		26-08-1975	 US	4076869 A	28-02-1978
			US	3679465 A	25-07-1972
EP 0369848	A	23-05-1990	FR	2638448 A1	04-05-1990
			AR	247241 A1	30-11-1994
			ΑT	84289 T	15-01-1993
			ΑU	626594 B2	06-08-1992
			AU	4382689 A	03-05-1990
			BR	8905484 A	29-05-1990
			CA	2001599 A1	27-04-1990
			DE	68904294 D1	18-02-1993
			DE	68904294 T2	09-06-1993
			DK	529689 A	28-04-1990
			EP	0369848 A1	23-05-1990
			ES	2037984 T3	01-07-1993
			FΙ	95155 B	15-09-1995
			JP	2167844 A	28-06-1990
			JP	2925597 B2	28-07-1999
			KR	139636 B1	01-06-1998
			NO	894221 A	30-04-1990
			NZ	231159 A	26-04-1991
			PT	92104 A ,B	30-04-1990
			TR	25257 A	02-12-1992
			US	5047452 A	10-09-1991
			US	5178657 A	12-01-1993
			ZA	8907960 A	25-07-1990